(19) RÉPUBLIQUE FRANÇAISE

#### INSTITUT NATIONAL DE LA PROPRIÉTÉ INDUSTRIELLE

**PARIS** 

11 Nº de publication :

2 822 743

(à n'utiliser que pour les commandes de reproduction)

21 Nº d'enregistrement national :

01 04246

(51) Int Ci<sup>7</sup>: **B 25 J 18/00**, B 23 K 9/20, B 21 D 22/04 // B 23 K 101:18

(12)

#### **DEMANDE DE BREVET D'INVENTION**

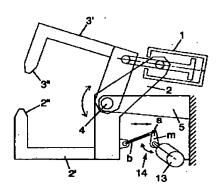
**A1** 

- 2 Date de dépôt : 29.03.01.
- (30) Priorité :

- 71) Demandeur(s): ARO Société anonyme FR.
- Date de mise à la disposition du public de la demande : 04.10.02 Bulletin 02/40.
- (56) Liste des documents cités dans le rapport de recherche préliminaire : Se reporter à la fin du présent fascicule
- Références à d'autres documents nationaux apparentés :
- (72) Inventeur(s): PLOT HERVE JEAN, TIBERGHIEN OLIVIER TANGUY, LEPELTIER HERVE PHILIPPE et BINET FLORENT.
- (3) Titulaire(s) :
- Mandataire(s): CABINET PLASSERAUD.

PINCE-ROBOT D'ASSEMBLAGE A DISPOSITIF DE DETALONNAGE ET D'EQUILIBRAGE AUTO-ADAPTATIF.

Pince-robot d'assemblage à dispositif de détalonnage et d'équilibrage autoadaptatif, comprenant deux bras porteoutils 2', 3' propres à se rapprocher l'un de l'autre sous l'action d'un actionneur principal 1, de sorte que lesdits outils 
puissent enserrer entre eux un sous-ensemble à assembler, 
un actionneur auxiliaire d'équilibrage étant prévu pour le détalonnage d'un (2") des outils par rapport audit sous-ensemble et pour ramener l'un des bras, dit " bras de référence "
2', dans une position de butée située en retrait par rapport 
audit sous-ensemble après une phase d'équilibrage lors de 
laquelle cet outil a été mis au contact dudit sous-ensemble, 
cet actionneur auxiliaire étant monté à cet effet entre une 
partie de support fixe 5 et ledit bras de référence. Selon l'invention, l'actionneur auxiliaire est constituté par un moteur 
d'ectrique 13 asservi par une commande électronique et associé à un système mécanique 14 de transmission du mouvement au bras de référence 2' ainsi qu'à un détecteur de 
position en liaison avec la commande électronique, laquelle 
est agencée pour asservir le couple dudit moteur ou sa vitesse, respectivement durant les phases d'assemblage et 
de détalonnage de l'outil correspondant 2 ".





#### Pince-robot d'assemblage à dispositif de détalonnage et d'équilibrage auto-adaptatif.

La présente invention concerne une pince-robot d'assemblage à dispositif de détalonnage et d'équilibrage auto-adaptatif, comprenant deux bras porte-outils propres à se rapprocher l'un de l'autre par pivotement (pince en X) ou translation (pince en C) sous l'action d'un actionneur principal, de sorte que lesdits outils puissent enserrer entre eux un sous-ensemble à assembler, un actionneur auxiliaire d'équilibrage étant prévu pour le détalonnage d'un des outils par rapport audit sous-ensemble, et pour ramener l'un des bras, dit "bras de référence", dans une position de butée située en retrait par rapport audit sous-ensemble après une phase d'assemblage lors de laquelle l'outil porté par ledit bras de référence a été mis au contact dudit sous-ensemble, cet actionneur auxiliaire étant monté à cet effet entre une partie de support fixe et ledit bras de référence.

L'invention s'applique aux outils ou machines devant réaliser des opérations d'assemblage par soudage, emboutissage, agrafage ou autre lorsque l'outil ou inversement la pièce sont transportés par un robot pour exécuter les différents points d'assemblage que comporte la gamme de fabrication.

Si le robot transporte la ou les pièces à assembler, l'outil ou la machine sont fixés au sol. Si inversement le robot transporte l'outil d'assemblage, la ou les pièces à assembler sont fixées par rapport au sol.

L'invention s'applique lorsque l'outil est muni d'un système de fermeture permettant d'enserrer les pièces à assembler entre deux bras ou deux mâchoires articulées.

Pour expliquer les buts et avantages de l'invention, il convient d'abord de décrire le fonctionnement d'un système actuel en prenant comme exemple une pince robot à souder par résistance.

La figure 1 représente de façon schématique un outil connu, du type pinceciseaux avec son actionneur principal 1.

La pince est dite en X ou en ciseaux car l'effort est transmis de l'actionneur de soudage 1 jusqu'aux électrodes 2" et 3", à l'extrémité des bras porte-électrodes inférieur ou de référence 2' et supérieur 3', par l'intermédiaire de bras de levier 2 et 3 en rotation autour d'un axe d'articulation commun 4. L'actionneur principal 1, attaché entre les deux bras de levier 2 et 3 par l'intermédiaire de son corps principal 1 et d'une

15

10

5

20

30

tige 1', peut être pneumatique, hydraulique, électrique, électromagnétique ou mécanique. Ce qui va être indiqué ci-dessous sera également valable pour les pinces dites en C, dans lesquelles les outils se déplacent l'un vers l'autre par translation et non par rotation de leurs bras respectifs.

Un actionneur auxiliaire 7, dit de détalonnage, d'équilibrage ou d'accostage, qui peut être du même type que ci-dessus, est rattaché entre une partie de support fixe 5 et l'un des deux bras de levier 2-3 de l'articulation, en l'occurrence le bras 2, par l'intermédiaire de sa tige 8.

5

10

15

20

25

30

Le débattement du sous-ensemble constitué par le bras de levier 2 et le bras porte-électrode inférieur 2' sera limité à la course de l'actionneur auxiliaire 7. Le bras 2' est appelé bras de référence, en opposition au bras supérieur 3' dont le débattement sera directement fonction de la course généralement plus importante de l'actionneur principal 1.

Eventuellement, l'outil peut être équipé d'un transformateur de soudage 9; le sous-ensemble à assembler 10 est supposé fixe par rapport au sol; l'outil est fixé de façon rigide au robot manipulateur (non représenté) par l'intermédiaire de son support 5 ou du transformateur de soudage 9.

Les mouvements de sortie de la tige 1' de l'actionneur principal 1 permettent de refermer le sous- ensemble articulé 2-2' et 3-3' autour de son axe 4 et ainsi d'enserrer les tôles 11 et 12 entre les électrodes 2" et 3".

Pour obtenir une bonne qualité d'assemblage sans déformation des tôles, il est nécessaire que le sous-ensemble constitué par le bras de référence 2', le bras mobile 3' et l'actionneur principal 1 soit parfaitement libre autour de son axe 4.

Le rôle de l'actionneur auxiliaire 7 est d'assurer cette opération d'équilibrage et de rendre l'outil capable de compenser le poids du sous-ensemble articulé ainsi que les variations de position relative de l'électrode 2" du bras de référence 2' vis à vis du sous-ensemble à assembler 10.

Les raisons de ces variations peuvent être diverses. Les principales sont la tolérance de positionnement du robot, l'usure de l'électrode 2<sup>n</sup> et la tolérance sur l'épaisseur des tôles 11 et 12.

De plus, l'outil doit être capable de compenser la déformation du sousensemble constitué par le bras fixe 2 et le bras de référence 2' lors de l'application de l'effort d'assemblage. Un mauvais équilibrage de l'outil entraîne une dispersion de l'effort d'assemblage au travers des éléments de fixation du sous-ensemble à assembler dans son outillage. Outre le risque de déformation des tôles 11 et 12, l'équilibre des efforts entre les électrodes 2" et 3" et le sous-ensemble à assembler 10 ne peut plus être garanti. Ce déséquilibre peut directement nuire à la qualité du processus d'assemblage.

Une fois la pince équilibrée et fermée, l'opération d'assemblage d'un point de soudage N peut être réalisée.

La figure 1' représente la pince-ciseaux de la figure 1 équilibrée, avec l'électrode 2" du bras de référence 2' au contact du sous-ensemble à assembler 10. L'actionneur principal 1 peut être commandé pour fermer l'ensemble mobile 3 et 3' et réaliser l'opération d'assemblage par soudage au point N.

Lorsque le cycle de soudage est terminé, l'actionneur principal 1 est commandé pour écarter de l'ensemble 10 l'ensemble mobile des bras 3 et 3'. Toutefois, avant que le robot puisse se déplacer avec son outil, il est indispensable d'écarter de la tôle 12 l'électrode 2" du bras de référence 2', et de redonner à l'outil une géométrie de référence définie et rigide. Il s'agit de l'opération dite de détalonnage.

Cette opération est réalisée au moyen de l'actionneur auxiliaire 7, en remettant fermement le bras de référence 2' en butée dans une position de retrait des tôles 12 et 11.

Un réglage de la longueur de la tige 8 de l'actionneur auxiliaire 7 permet d'ajuster la distance d'écartement de l'électrode de référence 2" par rapport au sous-ensemble à assembler 10. Cette distance est appelée "course de détalonnage".

Le robot peut alors poursuivre sa trajectoire jusqu'au point suivant N+1 de la gamme de soudage, et débuter un nouveau cycle d'assemblage.

Les inconvénients de la technique qui vient d'être décrite ressortent des considérations suivantes.

Habituellement le détalonnage est assuré au moyen d'un vérin à simple course en ajustant la pression du fluide dans chacune de ses chambres, ou au moyen d'un jeu de ressorts dont la position d'équilibre correspond à la position accostée de l'outil, un vérin simple effet remettant l'outil dans une géométrie de référence.

La figure 2 illustre un exemple de fonction d'équilibrage et de détalonnage par vérin pneumatique 7 sur une pinco-ciseaux du type de celle des figures 1 et 1'. Sur cette figure les références 1, 1', 2, 2', 2", 3, 3', 3", 7 et 8 désignent des éléments

15

5

10

20

25

analogues à ceux des figures précédentes, ou jouant le même rôle. La phase d'équilibrage est réalisée ici en régulant les pressions P1 et P2 dans chacune des chambres du vérin de détalonnage 7 qui constitue l'actionneur auxiliaire. Ainsi il devient possible de compenser l'effort engendré par le poids du sous-ensemble articulé, constitué par l'actionneur principal 1, le bras de référence 2' et bras mobile 3'. Lors de l'application de l'effort, les régulateurs à double effet R1 et R2 permettent au piston de détalonnage 73 de se déplacer librement en translation dans son cylindre 74. Ainsi le système peut suivre librement la déformation des bras 2, 2' et 3, 3'. Le mouvement de détalonnage est obtenu par commande d'une électrovanne E2 de façon à purger la chambre arrière 72 du vérin. En absence de contre-pression, le piston 73 va revenir en contact avec la culasse arrière 75 du vérin de détalonnage 7, tirant avec lui le sous-ensemble articulé comprenant l'actionneur principal 1, le bras fixe 2 et le bras mobile 3.

Cette solution nécessite toutefois l'apport d'un fluide sous pression, ce qui est un inconvénient majeur tout particulièrement dans le cas où l'actionneur principal 1 est un moteur électrique. De plus, cette solution ne peut être satisfaisante que pour une position angulaire donnée de l'outil par rapport au sol. Dès que l'on s'écartera de cette position, le poids de l'outil fera apparaître un déséquilibre d'effort sur les tôles.

L'utilisation d'une ou deux vannes proportionnelles en remplacement des régulateurs, elles- mêmes associées ou non à un inclinomètre fixé sur l'outil, permet d'ajuster la contre-pression d'équilibrage pour chaque position de l'outil, mais sa gestion est compliquée et son coût d'acquisition onéreux.

En outre, le système nécessite d'être réajusté pour chaque type de pince en fonction de sa cinématique, du poids et de la position du centre de gravité de sa partie articulée, de l'évolution éventuelle des forces de frottement à l'intérieur de l'articulation et de la modification de la trajectoire du robot.

Le but de la présente invention est de remédier à tous ces inconvénients de la technique antérieure, et à cet effet, une pince-robot d'assemblage à dispositif de détalonnage et d'équilibrage auto-adaptatif conforme à l'invention, du type général décrit dans ce qui précède, est caractérisée en ce que ledit actionneur auxiliaire est constitué par un moteur électrique rotatif ou linéaire, asservi par un dispositif de commande électronique et associé à un système mécanique de transmission du mouvement audit bras de référence ainsi qu'à un premier détecteur de position relié

audit dispositif de commande électronique, lequel est agencé pour asservir le couple dudit moteur ou sa vitesse, respectivement durant les phases d'équilibrage et de détalonnage de l'outil correspondant.

Une telle pince-robot pourra bien entendu s'appliquer aussi bien à la cinématique d'une pince-ciseaux qu'à celle d'une pince en C.

L'utilisation d'un moteur électrique au lieu d'un vérin pneumatique ou analogue pour effectuer les opérations d'équilibrage et de détalonnage présente l'avantage de rendre beaucoup plus aisé l'asservissement des parties mobiles de la pince. Il sera plus facile, en particulier, d'actionner automatiquement le moteur pour lui faire produire l'effort nécessaire pour le maintien de l'outil dans la position appropriée quelle que soit son inclinaison.

En particulier et selon une autre caractéristique de la présente invention, on prévoit que ledit dispositif de commande électronique est agencé pour asservir le couple dudit moteur d'après un calcul effectué à partir du courant consommé par lui pendant le déplacement de la partie articulée de la pince lors de son accostage.

De la sorte, il n'est pas nécessaire de programmer le système.

Avantageusement, ledit dispositif de commande électronique et son module de puissance, constitué d'un pont hacheur triphasé à transistors, sont montés dans le prolongement du moteur 13 et sont alimentés par une tension continue. Ce montage permet de diminuer les surtensions et les surcharges thermiques dues aux inductances parasites.

De préférence (mais pas obligatoirement), ledit premier détecteur de position sera constitué par un capteur de mouvement rotatif relié au rotor du moteur, notamment dans le cas d'un moteur rotatif, ou par un capteur de déplacement linéaire entraîné en translation par ledit actionneur auxiliaire, notamment dans le cas d'un moteur linéaire.

Avantageusement encore, la pince-robot comportera un second détecteur de position pour contrôler le retour et la présence du bras de référence dans sa position détalonnée.

La pince-robot pourra encore être caractérisée en ce qu'elle comporte un dispositif de verrouillage mécanique sécurisant ladite position détalonnée en position de repos, de sorte à économiser l'énergie électrique consommée par le moteur, ce

15

10

5

20

25

verrouillage évitant en outre toute perte de position en cas de coupure d'alimentation en courant du moteur.

Des modes d'exécution de l'invention vont maintenant être décrits à titre d'exemples nullement limitatifs avec référence aux autres figures du dessin ci-annexé dans lequel :

- la figure 3 est un schéma synoptique du principe de la commande d'une pince conforme à la présente invention;
- les figures 4 à 11 sont des représentations schématiques de différents modes de réalisation de la pince conformes à l'invention : les figures 4 à 7 avec une pince en ciseaux et les figures 8 à 11 avec une pince en C;
- les figures 12 à 15 montrent des détails de réalisation; et
- la figure 16 est une demi-vue synoptique du moteur synchrone, avec sa commande électronique.

Dans le synoptique de la figure 3, on a désigné par :

- A le début du cycle d'accostage avec l'outil en position de référence détalonnée :
  - Io le courant de maintien en position détalonnée;
  - Va la vitesse d'accostage imposée (consigne pendant la phase A-B);
  - Ia le courant dans le moteur 13 pendant la phase d'accostage à vitesse
- 20 établie Va :

5

- A-B la course minimale d'accostage;
- A-B la course maximale d'accostage;
- Ie le courant du moteur, imposé pendant la phase d'équilibrage de l'outil;
- A-C la course d'accostage effective dans l'exemple ;
- 25 C le toucher de l'électrode de référence 2" sur la tôle 12;
  - D le toucher de l'électrode 3" sur la tôle 11 (en supposant que l'électrode 2" touche la tôle avant l'électrode 3");
  - D-F la course de mise en effort correspondant à la flexion du bras de référence 2':
- 30 F-G la phase de soudage-forgeage;
  - G la fin du soudage et le début de l'ouverture de la pince ;
  - Vd la vitesse de détalonnage à l'ouverture de la pince ;

- Id le courant du moteur 13 pendant la phase de détalonnage à vitesse établie (il est à noter que pendant la phase de détalonnage le couple du moteur est calculé avec la valeur nécessaire pour dégager la pince de la tôle, même en cas de collage des électrodes sur celle-ci);

5 - G-H la course de détalonnage;

10

15

20

25

30

- H le retour de la pince dans sa position de référence détalonnée;
- H' dito en cas de verrouillage mécanique en position détalonnée pour limiter la valeur du courant dans le moteur 13.

Afin de réaliser les opérations d'accostage, d'équilibrage et de détalonnage, le principe de commande du moteur 13 pourra être le suivant, s'agissant de préférence d'un moteur synchrone triphasé à aimants permanents 104 sans balais, à couple élevé (voir aussi la figure 16, où le moteur est référencé 71).

Une première phase consiste tout d'abord à commander le moteur 13 en vitesse. Grâce à la liaison mécanique 14 entre le moteur 13 et l'articulation 4, l'électrode 2" du bras porte-électrode de référence 2' est mise en mouvement et vient se rapprocher du jeu de tôles 10. Une fois l'accélération terminée et la vitesse d'accostage Va établie, la valeur Ia du courant du moteur 13 va se stabiliser. Cette valeur va correspondre à celle nécessaire pour repousser (ou retenir) la partie mobile du corps de pince. L'énergie consommée par le moteur 13 servira également à vaincre les forces de frottement liées au déplacement de cette partie mobile.

La seconde phase de l'opération d'équilibrage consiste à maintenir la valeur du courant du moteur 13 à celle nécessaire pour maintenir la vitesse d'accostage Va. Cette valeur de courant est connue, car elle a été mesurée après la phase d'accélération et avant l'entrée en contact de l'électrode 2" du bras de référence 2' avec le jeu de tôles 10. Grâce à cette limitation de courant, lorsque l'électrode 2" du bras 2' entre en contact avec les tôles 10, seul l'effort résiduel correspondant aux forces de frottement lors du déplacement viendra s'appliquer sur les tôles 10. Cette limitation de courant est maintenue durant toute la phase d'assemblage. Il est à noter que pendant le cycle d'équilibrage le couple du moteur 13 est calculé avec la valeur minimum nécessaire pour équilibrer l'outil et lui laisser une souplesse de mouvement afin de ne pas déformer les tôles.

Pour les mêmes raisons, la liaison mécanique 14 entre le bras 2' de l'articulation et le moteur 13 doit être conçue de façon à favoriser sa réversibilité.

Ainsi, le système pourra suivre les déformations de l'outil et la flexion des bras lors de l'application de l'effort d'assemblage nécessaire.

Une fois l'opération d'assemblage terminée, l'articulation doit retrouver sa géométrie initiale. Une consigne de vitesse inverse est alors adressée au moteur, et l'asservissement en courant est supprimé. Le moteur 13 entre alors de nouveau en rotation, et l'électrode 2' est écartée du jeu de tôles 10. Le mouvement s'opère jusqu'à ce que le système vienne en position détalonnée et éventuellement au contact d'une butée mécanique. Le système a alors retrouvé sa position de référence détalonnée, et dans l'hypothèse de la présence d'un verrouillage mécanique, il devient possible de limiter ou de supprimer l'alimentation du moteur 13. Avantageusement, cette position de référence détalonnée servira également comme point de prise de zéro absolu pour le codeur incrémental éventuellement utilisé. Il est à noter que la course de détalonnage est programmable et peut être différente selon les points de soudage, ce qui n'est pas possible avec un vérin pneumatique.

A la figure 4 on a représenté une pince-robot du type à ciseaux conforme à l'invention avec moteur 13 rotatif et transformation de son mouvement de rotation en mouvement de translation par un système 14 du type à biellette b et manivelle m, avec un axe excentrique a. Les autres références désignent des éléments analogues à ceux des figures précédentes et suivantes. Ce dispositif à biellette présente l'avantage de maintenir une certaine souplesse de la partie articulée en position accostée, et d'assurer une rigidité en position détalonnée. Quel que soit le mode de réalisation, la position détalonnée pourra être détectée par un capteur de type à fourche électromagnétique ou optique, par exemple.

A la figure 5, le même type de pince en ciseaux est équipé d'un système mécanique 14 de transmission du mouvement rotatif du moteur 13 au bras de référence 2' du type à pignon denté d et crémaillère e, ceci par l'intermédiaire de l'axe 4.

A la figure 6, le même type de pince en ciseaux est équipé d'un système mécanique 14 de transmission du mouvement rotatif du moteur 13 au bras de référence 2' du type à vis-écrou, ceci encore par l'intermédiaire de l'axe 4; ce système pourrait être remplacé par un système analogue, en soi connu, du type à douille pourvue intérieurement d'une rampe.

A la figure 7, le système de transmission est direct : connexion de l'arbre du moteur ou moto-réducteur 13 directement sur l'axe d'articulation 4 de la pince en ciseaux.

Aux figures 8 à 11 on a montré l'application de l'invention aux pincesrobots du type en C. Sur ces figures on a encore référencé en 1 l'actionneur principal,
du type à vérin pneumatique, en 2' et 3' les bras porte-outils, et en 13 le moteur
électrique de l'actionneur auxiliaire d'équilibrage 7. Le détalonnage s'effectue encore
par actionnement du bras de référence 2', comme avec les pinces à ciseaux. Les modes
de réalisation des figures 8 à 10 correspondent respectivement à ceux des figures 5 (à
crémaillère), 4 (à biellette et manivelle) et 6 (à vis-écrou) et ont un fonctionnement
équivalent.

5

10

15

20

25

30

Quant au mode de réalisation de la figure 11, il montre la mise en œuvre d'un moteur électrique 13 linéaire pour l'actionnement direct du bras de référence 2' de la pince en C.

Afin d'adapter la cinématique et les efforts nécessaires à l'application dans tous les exemples non limitatifs cités ci-dessus, un système d'amplification / réduction du couple (train épicycloïdal, système à roue et pignon) ou du mouvement de translation (jeu de bras de levier) peut être inclus sur la liaison mécanique entre le moteur 13 et le sous-ensemble mobile.

De la même façon, tout système de renvoi par levier, courroie ou roue et pignon conique peut être envisagé. Le système de commande du moteur électrique 13 peut être directement intégré dans le moteur ou déporté sur l'outil. Un système de commande manuelle de dépannage permet, en absence de puissance électrique, de reproduire la cinématique du système. Cette commande peut être soit en bout d'arbre, soit désaxée, comme selon le brevet français n° 00 04122 du 31 mars 2000 au nom de la demanderesse.

Les figures 12 à 15 montrent certains détails de réalisation, notamment dans le cas d'une transmission de mouvement par biellette et manivelle à excentrique.

La figure 12 montre un corps de pince à ciseaux équipé de son actionneur principal 1 monté sur le bras de référence 2 par l'intermédiaire d'un palier 21. Le bras mobile 3 est mis en rotation autour de l'axe d'articulation 4 par les mouvements d'entrée et de sortie de la tige 1' de l'actionneur 1.

L'actionneur auxiliaire 7 décrit plus précisément sur les figures 13 à 15 est constitué d'un moteur 71 fixé sur le support 5 de la pince. La tige 8 de l'actionneur auxiliaire 7 est liée en 81 au bras de référence 2. Les autres composants de l'outil : transformateur et bras porte-électrodes ne sont pas représentés.

5

La figure 13 représente le montage de l'actionneur auxiliaire à l'intérieur des flancs 51 et 52 de l'étrier de support 5, cet actionneur étant constitué du moteur électrique 71 avec sa partie de commande 72c et de puissance 72p montée en bout (figure 16). Le premier détecteur de position est constitué par un capteur de mouvement rotatif 102 relié au rotor 103 du moteur. L'arbre de rotor 73 du moteur 71 est cannelé à son extrémité 74, la cannelure faisant office de pignon pour entraîner en rotation une roue 75 montée sur un arbre 76, lequel est guidé en rotation sur deux paliers 77 et 78 intégrés dans les flancs 51 et 52 de la partie de support 5. L'arbre 76 possède une partie excentrée 79 circulaire autour de laquelle peut se monter une seconde bague excentrique 80 permettant, par rotation autour de l'excentrique 79, d'ajuster la valeur de la course de détalonnage de l'outil (voir figure 14).

15

10

La figure 14 présente le principe de réglage de la valeur de l'excentricité et de fonctionnement du système biellette-manivelle permettant de transformer le mouvement de rotation du moteur auxiliaire 71 en mouvement de basculement du sous-ensemble articulé 1, 2 et 3 autour de l'axe 4.

20

La tige 8 est libre en rotation d'une part autour de l'axe 81 du bras de référence 2, d'autre part à son autre extrémité autour de la bague 80 par la présence d'un palier rotatif 82. Lorsque la pince se trouve en position de référence, les points A, B et C, respectivement centres des axes 81, 76 et du sous-ensemble excentrique 79-80, sont alignés. La tige 8 se trouve alors en position de retrait. L'alignement des points A, B et C permet d'annuler le couple sur l'axe 76 qui pourrait résulter d'un effort issu du sous-ensemble articulé 1, 2 et 3, transmis par la tige 8, et assure une fonction de verrouillage mécanique au système.

25

Cette fonction de verrouillage peut être garantie en plaçant une butée mécanique (voir détail sur figure 15) 90 légèrement au-delà de cette position d'alignement des points A, B et C. Sans apport d'énergie par le moteur, le système ne peut plus quitter cette position entre la butée et cette position d'alignement.

**30** 

Afin de garantir au système un maximum de souplesse, il sera avantageux, lors de la phase d'équilibrage, de travailler dans la zone où le point C sera le plus

éloigné possible de l'axe A-B. Ceci se réalise en ajustant par rotation la position relative de la bague excentrique 80 autour de l'axe excentrique 79. La valeur de l'excentricité peut ainsi être adaptée au plus juste pour une application donnée.

Dans l'illustration des figures 13 à 15 et après réglage de l'excentricité, la liaison rigide entre la bague 80 et son excentrique 79 est réalisée par emmanchement conique. La valeur d'excentration du sous-ensemble 76, 79 et 80 guidera l'amplitude des mouvements de translation de la tige 8.

5

10

15

20

25

30

La figure 15 montre la mise en place de butées mécaniques pour arrêter la rotation du moteur 71 et servir de point de référence en position détalonnée pour l'une, 90, et de butée d'arrêt de sécurité pour la seconde, 91. Un doigt 92 est monté sur une bague 93 solidaire de l'axe excentrique 79. Lorsque le doigt 92 est au contact de la butée haute 90, l'actionneur auxiliaire a replacé le sous-ensemble articulé 1, 2 et 3 en position de référence détalonnée. Si aucun obstacle ne vient arrêter le bras de référence lors de la phase d'accostage (absence de tôles, rupture ou fissuration mécanique du bras de référence,...) le mouvement du système est stoppé par l'entrée en contact du doigt 90 avec la butée basse 91.

Les avantages de l'invention sont les suivants :

- grâce à la commande asservie du moteur, le dispositif permet à l'outil de s'équilibrer de façon automatique et adéquate pour ne pas déformer les tôles et assurer la qualité de l'assemblage, quelle que soit sa position dans l'espace ;
- le dispositif et son principe de commande sont universels. Ils conviennent pour toute cinématique de pince, qu'elle soit de type C (effort direct du vérin au électrodes) ou de type en ciseaux (effort retransmis par l'intermédiaire d'un bras de levier autour d'un axe d'articulation);
- cet équipement autonome se commande par l'envoi d'un simple signal de commande de la phase d'équilibrage ou de détalonnage depuis un automate vers le système de commande;
- dans le cas où l'actionneur principal est électrique (au lieu d'être pneumatique comme dans les exemples décrits), l'invention permet de supprimer la présence d'un fluide comprimé sur l'outil et les coûts importants qui lui sont associés;
- à la différence d'un système purement mécanique, le mouvement d'accostage et d'équilibrage est indépendant des mouvements du vérin de soudage;

- l'utilisateur travaillera dans de meilleures conditions en bénéficiant d'une plus grande flexibilité de sa chaîne de montage;
- un même outil pouvant travailler dans toutes les directions de l'espace, il pourra effectuer un plus grand nombre d'opérations d'assemblage et de meilleure qualité, ceci sans obligation de changement d'outil;

5

- la qualité de l'assemblage sera améliorée et les nécessités de retouche réduites ;
- par la lecture des valeurs du courant nécessaire pour faire accoster la pince, il devient possible de détecter une évolution des frottements dans l'articulation et par conséquent le degré d'usure de l'outil;
- par le contrôle de la rotation du moteur et de sa position d'équilibrage, il est possible de détecter un mauvais positionnement du robot, une perte d'électrode, la rupture du bras fixe ou encore un mauvais assemblage de tôle (tôle manquante, mauvais empilage,...); enfin,
- par la lecture du courant nécessaire pour effectuer le mouvement de détalonnage, il devient encore possible de détecter le collage éventuel de l'une ou l'autre électrode lors de l'opération d'assemblage.

#### REVENDICATIONS

5

10

15

- Pince-robot d'assemblage à dispositif de détalonnage et d'équilibrage auto-1. adaptatif, comprenant deux bras porte-outils (2', 3') propres à se rapprocher l'un de l'autre par pivotement (pince en X) ou translation (pince en C) sous l'action d'un actionneur principal (1), de sorte que lesdits outils (2", 3") puissent enserrer entre eux un sous-ensemble (10) à assembler, un actionneur auxiliaire d'équilibrage (7) étant prévu pour le détalonnage d'un (2") des outils par rapport audit sous-ensemble (10), et pour ramener l'un des bras, dit "bras de référence" (2'), dans une position de butée située en retrait par rapport audit sous-ensemble (10) après une phase d'équilibrage lors de laquelle l'outil (2") porté par ledit bras de référence a été mis au contact dudit sousensemble (10), cet actionneur auxiliaire (7) étant monté à cet effet entre une partie de support fixe (5) et ledit bras de référence (2'), caractérisée en ce que ledit actionneur auxiliaire (7) est constitué par un moteur électrique (13; 71) rotatif ou linéaire, asservi par un dispositif de commande électronique (72c) et associé à un système mécanique (14) de transmission du mouvement audit bras de référence (2') ainsi qu'à un premier détecteur de position (102) relié audit dispositif de commande électronique (72c), lequel est agencé pour asservir le couple dudit moteur (13; 71) ou sa vitesse, respectivement durant les phases d'assemblage et de détalonnage de l'outil correspondant (2").
  - Pince-robot selon la revendication 1, caractérisée en ce que ledit dispositif
    de commande électronique (72c) est agencé pour asservir le couple dudit moteur (13;
    71) d'après un calcul effectué à partir du courant consommé par lui lors du
    déplacement de la partie articulée de la pince pendant son accostage.
- 25 3. Pince-robot selon la revendication 1 ou 2, caractérisée en ce que ledit dispositif de commande électronique (72c) et son module de puissance, constitué d'un pont hacheur triphasé à transistors (72p), sont montés dans le prolongement dudit moteur (13; 71) et sont alimentés par une tension continue.
- 4. Pince-robot selon l'une quelconque des revendications précédentes,

  30 caractérisée en ce que ledit premier détecteur de position est constitué par un capteur

  de mouvement rotatif (102) relié au rotor (103) du moteur (13; 71) ou par un capteur

  de déplacement linéaire entraîné en translation par l'actionneur principal (1).

- 5. Pince-robot selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée en ce qu'elle comporte un second détecteur de position pour contrôler le retour et la présence du bras de référence (2') dans sa position détalonnée.
- 6. Pince-robot selon la revendication 5, caractérisée en ce que lesdits détecteurs de position sont des capteurs de type électromagnétique ou optique (102).

5

10

- 7. Pince-robot selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée en ce qu'elle comporte un dispositif de verrouillage mécanique (90, 91) sécurisant ladite position détalonnée en position de repos.
- 8. Pince-robot selon l'une quelconque des revendications précédentes, du type à moteur électrique (13; 71) rotatif, caractérisée en ce qu'il s'agit d'un moteur synchrone triphasé à aimants permanents (104) sans balais, à couple élevé.
  - 9. Pince-robot selon l'une quelconque des revendications précédentes, du type à moteur électrique (13) rotatif, caractérisée en ce que ledit système mécanique (14) de transmission du mouvement audit bras de référence (2') est du type à biellette (b) et manivelle (m).
  - 10. Pince-robot selon l'une quelconque des revendications 1 à 8, caractérisée en ce que ledit système mécanique (14) de transmission du mouvement audit bras de référence (2') est du type à roue dentée (d) et crémaillère (e), à vis ou à accouplement direct.
- 20 11. Pince-robot selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisée en ce que ledit système mécanique (14) de transmission comprend un dispositif (76, 79, 80) de réglage de la course de détalonnage.

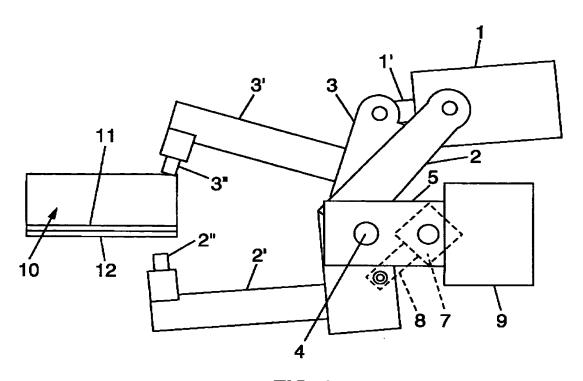


FIG. 1 (ART ANTÉRIEUR)

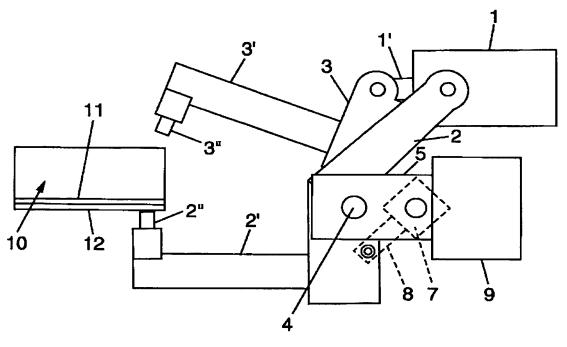


FIG. 1' (ART ANTÉRIEUR)

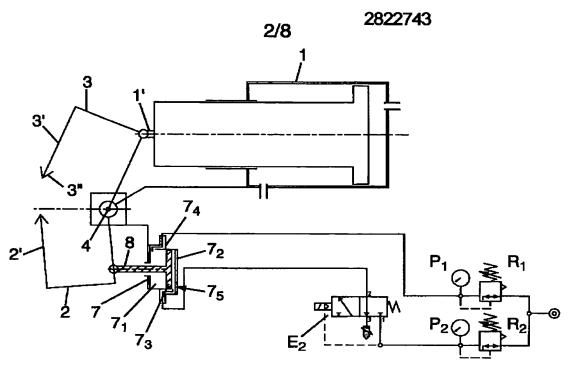
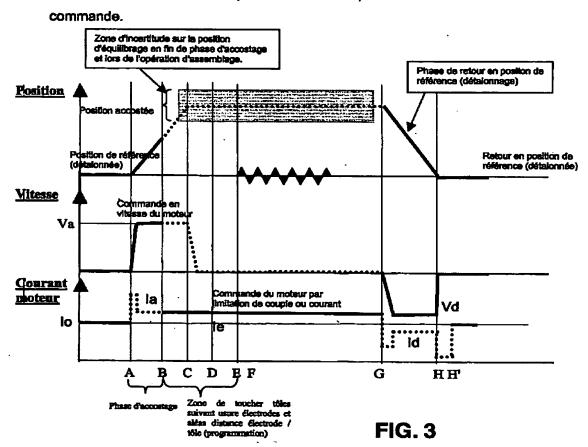


FIG. 2 (ART ANTÉRIEUR)





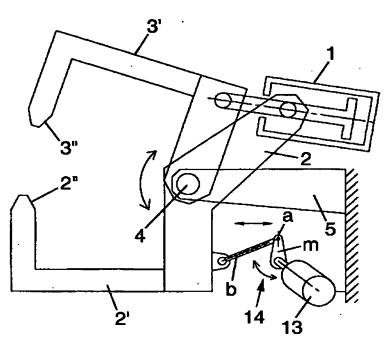


FIG. 4

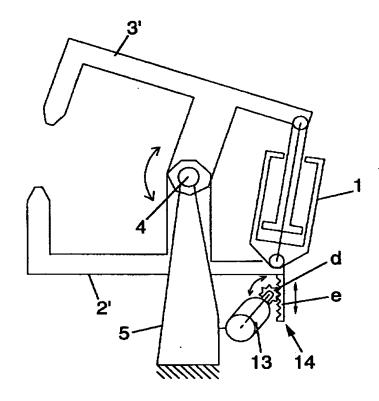


FIG. 5

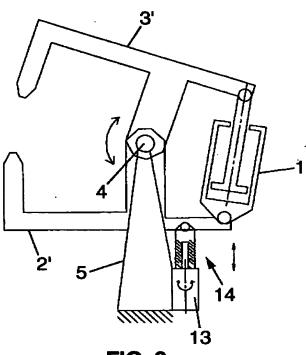
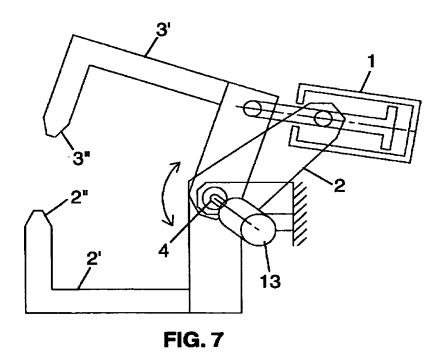


FIG. 6



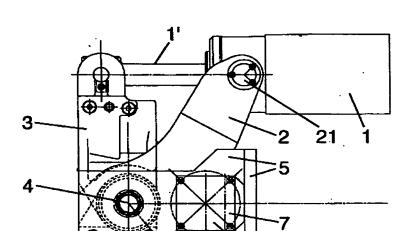
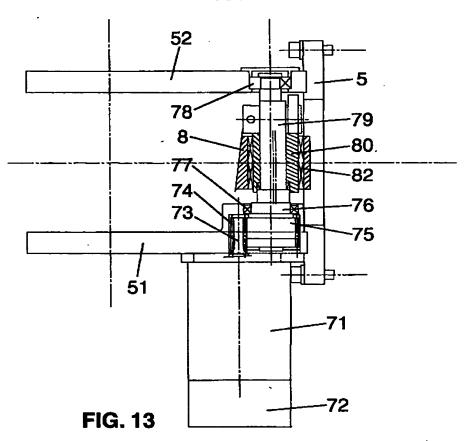
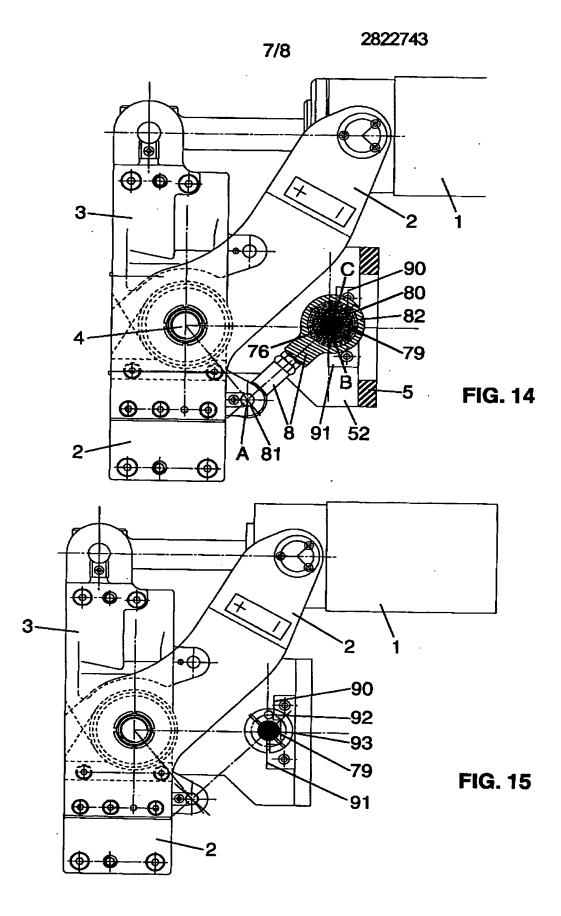
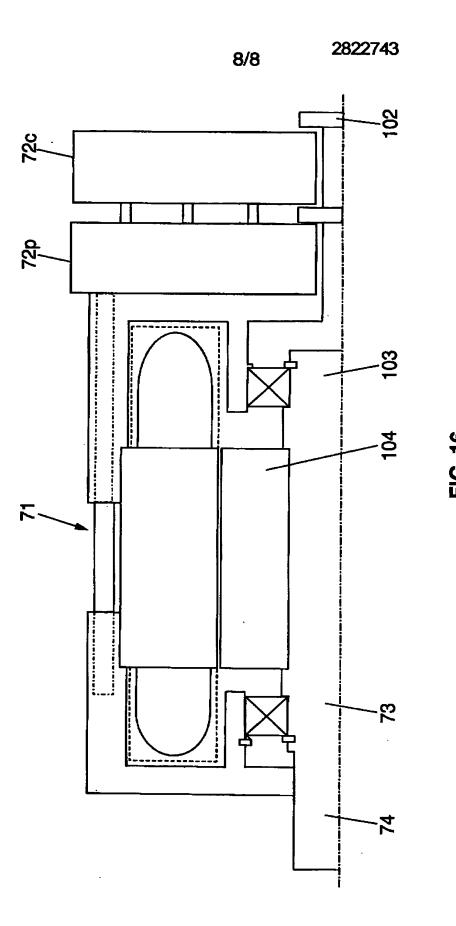


FIG. 12









. .

## 2822743

### RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE

N° d'enregistrement national

établi sur la base des dernières revendications déposées avant le commencement de la recherche

FA 601814 FR 0104246

DOCU	IMENTS CONSIDÉRÉS COMME PER	TINENTS	Revendication(s) concernée(s)	Chasement attribué à l'Invention par l'INPI	
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoi des parties pertinentes	n,		,	
X Y	US 5 898 285 A (NAGASAWA TOSHIA 27 avril 1999 (1999-04-27) * colonne 2, ligne 50 - colonne * * colonne 5, ligne 8 - ligne 30 * colonne 5, ligne 49 - colonne 10 * * colonne 7, ligne 18 - ligne 2 * abrégé; figures *	3, ligne 6 # 6, ligne	1,2,7, 10,11 3-6,8,9	B25J18/00 B23K9/20 B21D22/04	
Y	US 5 340 960 A (TAKASAKI DENJIR 23 août 1994 (1994-08-23) * colonne 2, ligne 33 - ligne 5 * colonne 3, ligne 59 - ligne 6 * abrégé; figures *	8 *	3,8		
Y	US 5 883 355 A (KANESHIMA SATOS 16 mars 1999 (1999-03-16) * abrégé; figures *	SHI)	4-6		
Y	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1998, no. 01, 30 janvier 1998 (1998-01-30) & JP 09 248676 A (HITACHI LTD) 22 septembre 1997 (1997-09-22) * abrégé *		5	DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHÉS (INLCL.7) B23K	
Υ	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1998, no. 01, 30 janvier 1998 (1998-01-30) & JP 09 248678 A (NISSAN MOTOR 22 septembre 1997 (1997-09-22) * abrégé *	CO LTD),	9		
	Date d'ochèves	ment de la recherche	<u> </u>	Examinateur	
		écembre 2001	Hae	egeman, M	
Y:pa au A:aa O:di	CATÉGORIE DES DOCUMENTS CITÉS articulièrement pertinent à lui seul articulièrement pertinent au combination avec un utre document de la même catágorie ntère-plan technologique lvulgation non-actile ocument latercatilare	à la date de ciép de dépôt ou qu' D : cité dans la den L : cilé pour d'autre	evel bénéficiant lôt et qui n'a été à une date posté nande la raisons	d'une date antérieure publié qu'à catte date	



# 2822743

## RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE

N° d'enregistrement national

établi sur la base des dernières revendications déposées avant le commencement de la recherche FA 601814 FR 0104246

DOCU	IMENTS CONSIDÉRÉS COMME PE	RTINENTS Revendo	ellon(s) Ctassement attribué e(s) à l'invention per l'INPI
Catégorie	Citation du document avec Indication, en cas de bo des parties pertinentes	soin,	
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 2000, no. 11, 3 janvier 2001 (2001-01-03) & JP 2000 218377 A (OBARA COR 8 août 2000 (2000-08-08)		
A	* abrégé * 	2-11	
A	US 5 528 011 A (KONO YUZO ET 18 juin 1996 (1996-06-18) * colonne 1, ligne 56 - colon 47 *	Ì	
А	FR 2 728 820 A (RENAULT) 5 juillet 1996 (1996-07-05) • page 3, ligne 6 - ligne 30	*	
			DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHÉS (Int.GL.7)
		brement de la recherche	Exeminateur
X:pa Y:pa Bau A:aa O:dd P:dx		décembre 2001	Haegeman, M
X:pa Y:pa au A:ar	CATEGORIE DES DOCUMENTS CITÉS  uniculierement pentinent à lui seul uniculierement pertinent en combinaison avec un tire document de la même calégorie ntère-plan technologique	T : théorie ou principe à la b E : document de brevet bên	asse de l'invention éficient d'une dele antérieure n'a été publié qu'à cette date de postérieure.

S AVAILABLE COP

## ANNEXE AU RAPPORT DE RECHERCHE PRÉLIMINAIRE RELATIF A LA DEMANDE DE BREVET FRANÇAIS NO. FR 0104246 FA 601814

La présente annexe indique les membres de la famille de brevets relatifs aux documents brevets cités dans le rapport de recherche préliminaire visé ct-dessus.

Les dits membres sont contenus au fichier informatique de l'Office européen des brevets à la date d. 1-12-2001

Les renseignements fournis sont données à titre indicatif et n'engagent pas la responsabilité de l'Office européen des brevets, ni de l'Administration française

Document brevet cité au rapport de recherche			Date de publication		Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
US	5898285	A	27-04-1999	JP JP GB	10249538 A 10249539 A 2323052 A ,B	22-09-1998 22-09-1998 16-09-1998
US	5340960	A	23-08-1994	6B	2261081 A ,B	05-05-1993
บร	5883355	A	16-03-1999	JP JP	3069049 B2 10006026 A	24-07-2000 13-01-1998
JP	09248676	A	22-09-1997	AUCUN		
JP	09248678	A	22-09-1997	AUCUN		
JP	2000218377	A	08-08-2000	AUCUN		
US	5528011	A	18-06-1996	JP CN	7232282 A 1165067 A ,B	05-09-1995 19-11-1997
FR	2728820	A	05-07-1996	FR DE DE EP ES WO	2728820 A1 69504372 D1 69504372 T2 0801600 A1 2120787 T3 9620805 A1	05-07-1996 01-10-1998 29-04-1999 22-10-1997 01-11-1998 11-07-1996

\_ '... '